AN INTERIM REPORT OF C-BAND ACCELERATING STRUCTURE MASS PRODUCTION

Sadao Miura^{1,A)}, Tsumoru Shintake^{B)}, Inagaki Takahiro^{B)}, Hirokazu Maesaka^{B)},

Noriyoshi Azumi^{B)}, Sakuo Matsui^{C)}, Hiroaki Kimura^{C)}, Hiroshi Matsumoto^{D)}

^{A)} Mitsubishi Heavy Industries, Ltd., 1-1-1 Itozaki Minami, Mihara-shi, Hiroshima, 729-0393

^{B)} SPring-8 / RIKEN Harima Institute, 1-1-1 Kouto, Sayo-cho, Sayo-gun, Hyogo, 679-5148

^{C)} SPring-8 / JASRI, 1-1-1 Kouto, Sayo-cho, Sayo-gun, Hyogo, 679-5148

^{D)} KEK, 1-1 Oho, Tsukuba, Ibaragi, 305-0801

Abstract

Mitsubishi Heavy Industries developed C-band chork-mode type accelerating structures^[1], and supplied four structures from 2002 to 2005 for RIKEN^[2]. These accelerating sections are operated with stability in accelerating gradient 37MV/m for SCSS test linac^[3]. We began mass production of 128 C-band accelerating structures from 2007 for RIKEN X-FEL Project, and completed 90 sections in July 2009. The RF aging is executed to several of these accelerating structures in RIKEN, and it was confirmed to drive in accelerating gradient 40MV/m without trouble^[4]. It reports on these accelerating sections mass production intermediate results.

Cバンド加速管量産中間報告

1. はじめに

理研X-FEL計画用Cバンド加速管のパラメータは 表1の通りである。

表1:Cハント加速官ハフメータ		
周波数(MHz)		5712
加速モード		$3 \pi / 4$
加速タイプ		Quasi- C.G.
空洞数		89+2coupler cell
実効加速長		1791mm
2a径	上流側	17.3mm
	下流側	13.6mm
2b径	上流側	45.7mm
	下流側	44. 0mm
ディスク厚t		4mm
Q		$10200 \sim 9900$
群速度		0.031c~0.013c
シャントインヒ゜ータ゛ンス		49.3 \sim 60.0M Ω/m
τ		0. 53
フィリンク゛タイム		296ns

加速管本体の材質は高純度無酸素銅HIP材、空胴 内面は超精密旋盤で表面粗度0.1S以下、加工精度2 ~3µmで機械加工されている。加工された個々の 空胴は真空ろう付けにより組み立てられている。本 ライナックはマルチバンチビーム加速を予定してい るため、加速管は空胴の外周に高調波を吸収する HOMダンパーを装備している。高調波吸収体の材 質はSiCで、加速空胴にはタングステンばねで保持 されている。また、加速管のマイクロ波導入部であ るカプラーには、開口部の電界強度を下げて放電を 防止するために、J型2開口型^[5]を採用した。



図1:チョーク型加速構造



図2:J型2開口型カプラー

¹ E-mail: sadao_miura@mhi.co.jp

2. 加速管の量産

加速管の高純度無酸素銅材料製造と、超精密加工 前までの機械加工(超精密加工面0.03mm残し)は すべて日立電線で行っている。材料のHIP処理は、 日立電線から金属技研に依頼した。超精密旋盤は MHI社内3台と協力会社1台の計4台を用い、初期加 工及びRF測定しながらの修正加工を行った。真空 ろう付けはMHI社内の小型炉1台と大型炉2台で行っ た。小型炉ではカプラー単体のろう付けを、大型炉 では加速管全体ろう付けを2本/1バッチで実施して いる。加速管の納入スケジュールは表2の通りで、 月産平均5本である。H19年度分12本、H20年度分62 本、H21年度分16本/54本、計90本を既に納入してい る。

表2:加速官納入スケンュール		
年度	納入本数	
H19年度	12本	
H20年度	62本	
H21年度	54本	
合計	128本	

3. 各種測定結果

3.1 加速管の周波数

加速管のろう付け後周波数データーを図4に示す。 横軸は加速管No.で左から製造順に90本分並んでい る。縦軸は中心周波数で、目標5712MHzに対して± 200kHzの範囲に入っていることがわかる。±200kHz を空胴内径に換算すると、±2µm程度で、この程度 の精度で加速管は機械加工されていることがわかる。

3.2 移相誤差

加速管の累積移相誤差データを図5に示す。図4と 同じく横軸は加速管No.で、縦軸は累積移相誤差を 示す。初期に製作した16本の加速管は累積移相誤差 がやや大きくなっている。これはろう付け時に、 SiCがタングステンのばねを介して加速管のセルを 押し広げ、ろう付け前後での周波数変化がばらつい たことによる。この現象は、SCSSテストライナック 用加速管製造時にもややこの傾向が見受けられたが、 X-FEL用加速管量産時に顕著になったものである。 加速管#028号機以降は、タングステンばねの強度を 必要にして十分なものに変更し、累積移相誤差は± 3°以内に収まっている。



3.3 VSWR

加速管のVSWRデータを図6に示す。カプラーの調整は筆者が開発した手法^[3]で行った。全数、入出力 どちらもVSWRは1.1以下であることがわかる。

3.4 加速管の曲がり

加速管の曲がりデータを図7に示す。縦軸は加速 管の曲がり(全幅)である。ここでx方向は加速管 の導波管方向で、y方向はそれに対して垂直方向で ある。グラフより、しばしば加速管の曲がりが大き い場合があり、x,y方向どちらかが大きいという傾 向はない。加速管#081号機以降は、ろう付け時に加 速管に乗せる重石の乗せ方を変更し、現在は曲がり は全幅0.2mm以下におちついている。

6. 終わりに

理研殿に納入した加速管のうち何本かは、すでに RFハイパワー試験を実施した。特に#024,#028号機 は加速勾配40MV/mで安定に運転可能であることが 確認されている。

今後、加速管の量産を継続し、予定通りに加速管 を納入予定である。

参考文献

- T.Shintake. "The Chork Mode Cavity", Jpn. J. Appl. Phys. Vol. 31 (1992) pp.L1567-L1570, Part2, No.11A, 1 Nov. 1992
- [2] S. Miura et al., "Manufacturing of the C-band Chork-Mode Type Accelerating Structure for SASE-FEL of RIKEN", Proceedings of the 31th Linear Accelerator Meeting in Japan
- [3] T.Inagaki et al, "8GeV c-band accelerator construction for XFEL/SPring-8", LINAC'08, 2008.
- [4] T. Sakurai et al, "HIGH POWER RF TEST ON THE C-BAND RF COMPONENTS OF 8 GEV ACCELERATOR FOR XFEL/SPring-8", PAC'09, 2009.
- [5] H. Matsumoto et al. "Fabrication of the C-band (5712MHz) Choke-Mode Type Damping Accelerating Structure", Proceedings of the 24th Linear Accelerator Meeting in Japan

図3:加速管セルの変形状況



図7:加速管の曲がり一覧